

# Method of improving tilt stability of motor vehicle

Publication number: DE19830189

Publication date: 1999-11-18

Inventor: FENNEL HELMUT (DE); KEMMLER FRANK (DE)

Applicant: CONTINENTAL TEVES AG & CO OHG (DE)

Classification:

- International: B60T8/17; B60T8/1755; B60T8/24; B60T8/17;  
B60T8/24; (IPC1-7): B60T8/60; B60K28/16; B60T8/32;  
B60T8/48; B62D37/00

- european: B60T8/17P9; B60T8/1755; B60T8/24

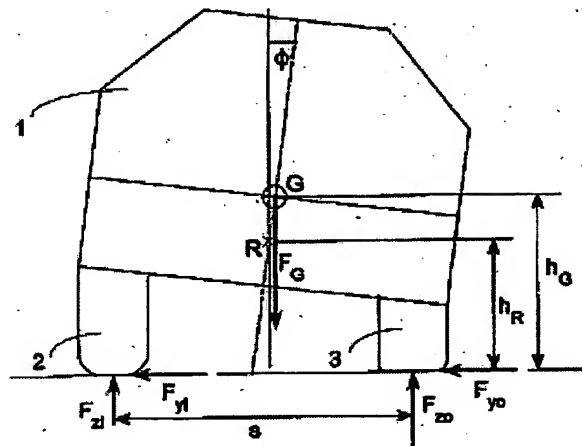
Application number: DE19981030189 19980706

Priority number(s): DE19981030189 19980706; DE19981021593 19980514

Report a data error here

## Abstract of DE19830189

The method involves reducing tilting if a parameter which correlates with vehicle (1) transverse acceleration exceeds a first threshold value. When the vehicle starts a journey, the threshold value is at a lowest value at which the danger of tilting occurs for permitted vehicle loading. The correlating parameter is at a point approximately corresponding to the unladen centre of gravity (G) and is a function of the transverse acceleration and its time derivative



Data supplied from the [esp@cenet](mailto:esp@cenet) database - Worldwide



P803524/W01/1

18 BUNDESREPUBLIK  
DEUTSCHLAND



DEUTSCHES  
PATENT- UND  
MARKENAMT

12 Offenlegungsschrift  
10 DE 198 30 189 A 1

51 Int. Cl.<sup>6</sup>:  
B 60 T 8/60  
B 60 T 8/32  
B 60 T 8/48  
B 60 K 28/16  
B 62 D 37/00

21 Aktenzeichen: 198 30 189.8  
22 Anmeldetag: 6. 7. 98  
43 Offenlegungstag: 18. 11. 99

DE 198 30 189 A 1

66 Innere Priorität:  
198 21 593. 2 14. 05. 98

71 Anmelder:  
Continental Teves AG & Co. oHG, 60488 Frankfurt,  
DE

72 Erfinder:  
Fennel, Helmut, 65812 Bad Soden, DE; Kemmler,  
Frank, 65817 Eppstein, DE

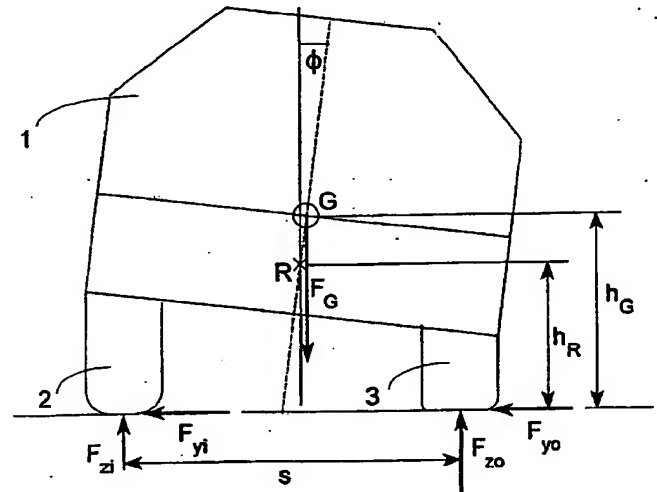
66 Für die Beurteilung der Patentfähigkeit in Betracht  
zu ziehende Druckschriften:

DE 197 46 889 A1  
DE 197 08 508 A1  
DE 196 32 943 A1  
DE 196 24 795 A1  
DE 196 23 595 A1  
DE 42 42 788 A1  
DE 42 29 967 A1  
DE 42 27 886 A1  
EP 07 70 527 A2

Die folgenden Angaben sind den vom Anmelder eingereichten Unterlagen entnommen

54 Verfahren zur Erhöhung der Kippstabilität eines Fahrzeugs

57 Ein Verfahren zur Vermeidung seitlichen Umkippen eines Fahrzeugs legt bei Fahrtantritt zunächst eine denkbar ungünstige Fahrzeugbeladung zur Angabe einer stabilitätskritischen Querschleunigung oder verwandten Größe zugrunde. Während der Fahrt können dann aus Fahrzeugbeobachtungen Informationen über die tatsächliche Massenverteilung im Fahrzeug gewonnen werden. Bei Kippgefahr in einer Kurve wird zumindest das kurvenäußere Vorderrad abgebremst, was zur Reduzierung von Seitenkräften und somit der Querschleunigung führt. Zusätzlich kann eine aktive Fahrzeugaufhängung vorgesehen sein.



DE 198 30 189 A 1

## Beschreibung

Die vorliegende Erfindung betrifft ein Verfahren zur Erhöhung der seitlichen Kippstabilität eines mindestens zweiachsigen und zweispurigen Fahrzeuges, also eines mindestens dreirädrigen Fahrzeuges.

In T.D.Gillespies Buch "Fundamentals of Vehicle Dynamics", Society of Automotive Engineers, Inc., Warrendale 1992, Kapitel 9, S. 309-333, sind verschiedene Modelle für Überrollunfälle beschrieben. Beginnend mit einem quasistationären Modell für ein starres Fahrzeug über ein quasistationäres Modell für ein gefedertes Fahrzeug bis hin zu dynamischen Modellen unter Berücksichtigung von Wankfrequenzen werden Bedingungen für bestehende Kippgefahren berechnet.

Während es für Lastkraftwagen, Lastzüge, Busse, Kleinbusse und Geländewagen aufgrund hochliegender Schwerpunkte und/oder geringer Spurbreite schon bei Veröffentlichung des o.g. Buches bekannt war, daß bei Kurvenfahrt mit großer Wankbewegung eine Kippgefahr besteht, hat es sich erst in jüngerer Zeit gezeigt, daß sich auch Personenkraftwagen – insbesondere bei sinusartigen Lenkbewegungen – seitlich bis zum Umkippen aufschaukeln können. Eine solche Kippgefahr wird durch unsachgemäße Beladung, beispielsweise extrem einseitig oder auf dem Fahrzeugdach, erheblich erhöht, weil die Lage des Massenschwerpunktes des Fahrzeug nach oben oder zu einer Seite verlagert wird.

In der DE-A 197 46 889 ist ein System zur Erhöhung der Seitenstabilität bei Kurvenfahrt beschrieben, welches mit einer Neigungserfassungseinrichtung ausgestattet ist. Diese Neigungserfassungseinrichtung mißt entweder den Höhenunterschied zwischen rechter und linker Fahrzeugseite oder die Querbeschleunigung des Fahrzeuges, um den Wankwinkel zwischen der Fahrzeughorizontalen und der Fahrbahnhorizontalen zu erfassen. Wird von der Neigungserfassungseinrichtung eine Kippgefahr erkannt, wird ein gegensteuerndes Giermoment erzeugt durch Abbremsen des kurvenäußeren Vorderrades.

Wie allerdings oben schon beschrieben, sind die zulässige Querbeschleunigung sowie der zulässige Wankwinkel abhängig von der Lage, insbesondere der Höhe des Fahrzeugschwerpunktes.

Der vorliegenden Erfindung liegt daher die Aufgabe zugrunde, ein Verfahren zu schaffen, das unter Berücksichtigung auch ungünstiger Beladung einer Kippgefahr bedarfsgerecht entgegenwirkt.

Diese Aufgabe wird dadurch gelöst, daß bei einem Fahrtantritt nicht der Schwerpunkt des leeren Fahrzeuges, sondern der denkbar ungünstigste Fahrzeugschwerpunkt unter Berücksichtigung der zulässigen Fahrzeugbeladung zur Berechnung einer Stabilitätsschwelle herangezogen wird. Diese Stabilitätsschwelle kann eine Querbeschleunigung oder eine damit korrelierende Größe, beispielsweise eine Gierrate sein. Allerdings hat die Auswahl der Querbeschleunigung gegenüber der Gierrate den Vorteil, daß ein fahrzeugfest eingebauter Querbeschleunigungsmesser automatisch seitliche Fahrbahneigungen, beispielsweise in überhöhten Kurven, berücksichtigt.

Im weiteren Fahrtverlauf wird sich an der bei Fahrtbeginn gegebenen Massenverteilung im Fahrzeug nicht all zu viel ändern: Es können andere Sitzpositionen eingenommen werden, und der Füllstand des Fahrzeugtanks sinkt. Im Verhältnis zur Fahrzeugmasse sind dies aber nur kleine und/oder langsame Änderungen. Während der Fahrt können von der Fahrzeugsensorik weitere Beobachtungen des Beschleunigungs- und Verzögerungsverhaltens gemacht werden, aus denen sich genauer die tatsächliche Lage des Fahrzeugschwerpunktes berechnen läßt.

Zur näheren Beschreibung von Einzelheiten der Erfindung wird im folgenden eine Zeichnung herangezogen.

Fig. 1 zeigt in schematischer Darstellung ein vierrädriges Fahrzeug in Hinteransicht beim Durchfahren einer Linkskurve.

In der Zeichnung sind folgende Größen dargestellt:

- G Masseschwerpunkt des Fahrzeuges 1
- $h_G$  Höhe des Masseschwerpunktes M
- R Rotationszentrum einer Fahrzeugwankbewegung
- $h_R$  Höhe des Rotationszentrums R
- s Spurbreite des Fahrzeuges 1
- $\Phi$  Wankwinkel
- $F_G$  Schwerkraft des Fahrzeuges 1
- $F_{y1}$  Seitenkraft auf den kurveninneren Reifen 2
- $F_{z1}$  Hochkraft auf den kurveninneren Reifen 2
- $F_{y3}$  Seitenkraft auf den kurvenäußeren Reifen 3
- $F_{z3}$  Hochkraft auf den kurvenäußeren Reifen 3

Die folgenden Betrachtungen werden ohne Einschränkung der Allgemeingültigkeit für das eine Linkskurve durchfahrende Fahrzeug 1 angestellt. Um gleichermaßen auf eine Rechtskurve anwendbar zu sein, müßten die Terme der folgenden Gleichungen jeweils mit Betragsstrichen versehen werden, was der Übersichtlichkeit halber aber unterlassen wurde.

Ein Abheben des kurveninneren Rades 2 vom Boden beginnt dann, wenn sich im fahrzeugfesten System die Hebelmomente auf den Schwerpunkt um die hier als Punkt betrachtete Radaufstandsfläche des kurvenäußeren Rades 3 aufheben. Im Gegenuhrzeigersinn ist das für kleine  $\Phi$  mit m als Fahrzeugmasse:

$$m \cdot g \cdot [s/2 - \Phi \cdot (h_M - h_R)]$$

$$\text{mit } g = 9,81 \text{ m/s}^2.$$

Im Uhrzeigersinn wirkt die virtuelle Zentrifugalkraft  $-F_y = -a_y \cdot m$  und bewirkt das Hebelmoment:

$$-m \cdot a_{y\text{krit}} \cdot h_M.$$

Gleichsetzung der Hebelmomente, Substitution von  $\Phi$  mithilfe von  $R_\Phi$ , der dimensionslosen Wankrate  $\Phi \cdot g/a_y$ , die die Änderung des Wankwinkels  $\Phi$  (in rad) mit der Querbeschleunigung (in Vielfachen von g) angibt und Auflösung nach  $a_{y\text{krit}}$  ergibt für die kritische Querbeschleunigung, bei der das kurveninnere Rad abhebt, folgende Bedingung:

$$a_{ykrit} = \frac{g \cdot s}{2 h_M} \cdot \frac{1}{1 + R_F(1 - h_R/h_M)}$$

Die kritische Querbeschleunigung ist also umso kleiner, je weiter der Masseschwerpunkt über dem Wankrotationszentrum liegt. Die Lage des Masseschwerpunktes ist daher für Aussagen über die Seitenstabilität wichtig. 5

Diese einfache Berechnung der kritischen Querbeschleunigung gilt nur im quasistationären Fall. Bei dynamischen Lenkmanövern mit schwingungsähnlichen Auslenkungen kann sich das Fahrzeug aufschaukeln. Daher sollte ein stabilisierendes System seinen Eintrittsschwellenwert  $a_{yon}$  schon bei kleineren Querbeschleunigungen haben: 10

$$a_{yon} = d \cdot a_{ykrit}$$

mit  $0 < d < 1$ .

Die Austrittsschwelle aus einer stabilisierenden Regelung bestimmt sich analog: 15

$$a_{yoff} = e \cdot a_{ykrit}$$

mit  $0 < e < d$ .

Als zusätzliche Größe zur Erkennung einer Kippgefahr kann die Veränderung, also die zeitliche Ableitung  $\dot{a}_y$  der Querbeschleunigung  $a_y$  herangezogen werden, wodurch insbesondere bei wechsellastischen Manövern ein Aufschaukeln erkannt werden kann. Eine Überschreitung eines Schwellenwertes  $\dot{a}_{yon}$ , der abhängig ist von aktueller und kritischer Querbeschleunigung, kann als UND-Bedingung zur Einleitung einer stabilisierenden Maßnahme eingeführt werden: 20

$$a_y > a_{yon}$$

$$\text{und } \dot{a}_y > \dot{a}_{yon}$$

Oder es kann eine Gesamtbetrachtung erfolgen mit einer Stabilitätsbedingung gemäß: 25

$$i \cdot a_y + j \cdot \dot{a}_y \leq a_{ykrit}$$

mit  $i, j$  als empirisch gewonnenen fahrzeugspezifischen Parametern, wobei  $i$  dimensionslos ist und  $j$  die Dimension einer Zeit hat. Sobald dann gilt 30

$$i \cdot a_y + j \cdot \dot{a}_y > a_{ykrit},$$

wird eine stabilisierende Maßnahme eingeleitet. Selbstverständlich kann auch statt einer linearen Beziehung eine quadratische oder andere Form gewählt werden. Die am besten geeignete Beziehung wird sich gegebenenfalls durch Versuchsreihen bestimmen lassen. 35

Der gewählten Eintrittsbedingung entsprechend gilt dann als Austrittsbedingung: 40

$$a_y < a_{yoff}$$

$$\text{und } \dot{a}_y < \dot{a}_{yoff}$$

$$\text{mit } \dot{a}_{yoff} = f \cdot \dot{a}_{yon} \text{ und } 0 < f < 1; \text{ oder:}$$

$$i \cdot a_y + j \cdot \dot{a}_y \leq k \cdot a_{ykrit}$$

$$\text{mit } 0 < k < 1;$$

oder ein entsprechend komplexeres Kriterium. 45

Eine hohe Querbeschleunigung tritt dann auf, wenn große Seitenkräfte zwischen Reifen und Fahrbahn übertragen werden. Die Reibung im Reifenlatsch, also der Kontaktfläche zwischen Fahrbahn und Reifen bestimmt, wie hoch die übertragbare Horizontalkraft ist. Die Vektorsumme aus Längskraft und Seitenkraft kann die aus dem Reibkoeffizienten bestimmte Maximalkraft nicht überschreiten. Um eine gefährliche Querbeschleunigung zu reduzieren, kann also ein Eingriff vorgenommen werden, der die Längskraft mittels Bremseneingriff erhöht und demzufolge die maximal übertragbare Seitenkraft verringert. Das Fahrzeug wird dann ein untersteuerndes Verhalten annehmen, also einem größeren Kurvenradius folgen. 50

Ein stabilisierender Regeleingriff, der eine aktive, also automatische Bremsbetätigung beinhaltet, wird auf jeden Fall das kurvenäußere Vorderrad abbremst. Zum einen sind bei einer Kurvenfahrt die äußere Fahrzeugseite und beim Bremsen die Vorderachse stärker belastet. Das kurvenäußere Vorderrad kann daher wesentlich höhere Kräfte zwischen Reifen und Fahrbahn übertragen als die übrigen Räder, so daß hier der größte Effekt zu erwarten ist. Zum anderen verläuft der Kraftvektor der am kurvenäußeren Vorderrad aufgebauten Längskraft auf der kurvenäußeren Seite am Fahrzeugschwerpunkt vorbei und trägt somit unterstützend zur Stabilisierung bei. Ein ähnlich unterstützender Effekt ist am kurvenäußeren Hinterrad zu beobachten. Allerdings ist hier, wenn kein Antiblockiersystem vorhanden sein sollte, Vorsicht geboten, da ein Blockieren des stärker belasteten äußeren Hinterrades vor den Vorderrädern bekanntlich zum Ausbrechen des Fahrzeughecks führen kann. Der Längskraftvektor des kurveninneren Vorderrades zeigt zwar nur bei extrem stark eingeschlagenem Lenkrad zur kurvenäußeren Seite des Schwerpunktes, so daß die Längskraft i.d.R. gegen die Stabilisierung wirkt, was aber in Anbetracht der dafür reduzierten Seitenkraft nicht schwer ins Gewicht fällt. Das kurveninnere Hinterrad abzubremsten bringt keinerlei Vorteile für die Seitenstabilisierung, da dieses Rad als wenig belastetes Rad nur eine 55

minimale Rolle bei der Seitenkraftübertragung spielt, zusätzlich einen ungünstig verlaufenden Längskraftvektor aufweist und bei Blockieren eine Schleudertendenz begünstigen würde.

Grundsätzlich sollte kein totaler Verlust der Seitenführung herbeigeführt werden, da sonst das Fahrzeug schlichtweg von der Straße rutscht, was selbstverständlich keine wünschenswerte Alternative zu einem Umkippen des Fahrzeugs darstellt.

Wenn während einer vom Fahrer veranlaßten Bremsung eine kritische Querschleunigung erkannt wird, müssen die vorliegenden Bremskräfte unter Berücksichtigung der gewünschten Seitenkraftreduzierung umverteilt werden, wobei sich das Gesamtbremsmoment nicht verringern darf. Solange sich die Räder auf dem ansteigenden Abschnitt der bekannten  $\mu(\lambda)$ -Kurve befinden, ist eine Erhöhung der Bremskraft unkritisch. Bei Erreichen des Maximums muß allerdings in Betracht gezogen werden, daß eine weitere Erhöhung des Bremsdruckes einen – wenn auch leichten – Verlust an Bremsmoment mit sich bringt.

Aus den vorgenannten Gründen empfiehlt es sich, einen Bremseneingriff zur Seitenkraftreduzierung nur auf dem linear ansteigenden Ast der  $\mu(\lambda)$ -Kurve unterhalb der Sättigung vorzunehmen, also im sogenannten Teilbremsbereich.

Zusätzlich kann eine aktive Fahrzeugaufhängung vorgesehen sein, die den Wankwinkel zumindest teilweise kompensiert, indem die kurvenäußere Fahrzeugseite angehoben wird. Derartige Systeme sind z. B. für LKWs und Busse entwickelt worden.

Zu Fahrtbeginn wird als Stabilitätsschwelle für die Querschleunigung ein Wert angenommen, der sicherstellt, daß bei jeglicher – legal zulässiger – Beladung ein Umkippen durch einen Regeleingriff mit größter Wahrscheinlichkeit vermieden werden kann, sofern physikalisch möglich. Im weiteren Verlauf einer Fahrt können durch Beobachtung der Radensorsignale weitere Rückschlüsse auf den Ort des Masseschwerpunktes gezogen werden, die u. U. ein Heraussetzen dieser Schwelle erlauben:

Unter der Voraussetzung, daß das vom Antriebsmotor bei Beschleunigung aufgebrauchte Antriebsmoment bekannt ist, kann die Antriebskraft, also die Längskraft zwischen Reifen und Fahrbahn berechnet werden. Die Radsensoren vorzugsweise nichtangetriebener Räder liefern die erzielte Fahrzeuggeschwindigkeit, aus der sich die Fahrzeugbeschleunigung mittels zeitlicher Ableitung ermitteln läßt. Aus der Beschleunigung dividiert durch die Antriebskraft ergibt sich die Fahrzeugmasse. Zur Betrachtung der bei einer Wank- oder Nickbewegung bewegten Masse  $m$  wird die bekannte, fahrzeugspezifische Masse aller ungefederten Teile subtrahiert.

Ähnliche Betrachtungen lassen sich natürlich auch während einer Bremsung mit der Fahrzeugverzögerung anstellen, wobei einem Bremsdruck eine definierte Bremskraft zuzuordnen ist.

Die Abbremsung eines Fahrzeuges kann auch dazu genutzt werden, für gegebene Verzögerungen anhand von auftretenden Schlupfunterschieden an Vorder- und Hinterachse auf die vorliegende Massenverlagerung, also den Nickwinkel des Fahrzeugs zu schließen. Bei bekannten Elastizitäten in der Fahrzeugaufhängung und bekannter gefederter Masse  $m$  läßt sich aus dem Nickhebelmoment die Höhe  $h_m$  des Masseschwerpunktes berechnen. Schlupfunterschiede an der Vorder- und Hinterachse können bei allradgetriebenen Fahrzeugen auch aus der Beschleunigung ermittelt werden.

Die ermittelte Höhe des Masseschwerpunktes kann dann in die Gleichung zur Berechnung der kritischen Querschleunigung  $a_{y,krit}$  eingesetzt werden, um mit dieser entsprechend den Eintrittsschwellenwert  $a_{y,on}$  oder eine komplexere Eintrittsbedingung zu modifizieren.

Diese Art der Schwerpunktsermittlung kann entweder einmal unmittelbar zu Fahrtbeginn während der ersten Beschleunigungs- und Bremsmanöver durchgeführt werden, nach bestimmten Zeitintervallen wiederholt werden oder bei jeder geeigneten Bremsung und/oder Beschleunigung (vorzugsweise ohne Lenkwinkelschlag) durchgeführt werden.

Sollte das betreffende Fahrzeug mit einem System zur Giermomentenregelung ausgestattet sein, so sollte dieses System gewissen Modifikationen unterzogen werden. Eine Giermomentenregelung regelt die Gierrate eines Fahrzeugs auf einen Sollwert hin. Der Sollwert wird in der Regel auf einen physikalisch sinnvollen Wert begrenzt. Die physikalischen Betrachtungen berücksichtigen im allgemeinen aber nur die Reibverhältnisse des Straßenbelages: Bei Hochreibwert ist die maximal ansetzbare Sollgierrate höher als bei Niedrigreibwert. Allerdings besteht gerade bei Hochreibwert erhöhte Kippgefahr durch große übertragbare Seitenkräfte. Die Begrenzung der Sollgierrate sollte daher auch unter Berücksichtigung der kritischen Querschleunigung bzw. der Eintrittsschwelle für die Seitenstabilitätsregelung erfolgen. Dies ist insbesondere kritisch bei Systemen, die nicht nur einer Übersteuerungstendenz, sondern auch einer übermäßigen Untersteuerung entgegenwirken. Während die Bekämpfung eines Übersteuerns grundsätzlich auch eine Kippgefahr reduziert, kann die Bekämpfung eines Untersteuerns eine Kippgefahr hervorrufen oder fördern. Daher sollte die Erhöhung der seitlichen Kippstabilität im Zweifelsfall Vorrang vor Vermeidung eines Untersteuerns haben.

An eine Bremsanlage zur Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens zur Seitenstabilisierung werden folgende Anforderungen gestellt:

Es muß die Möglichkeit zur Durchführung einer radindividuellen aktiven Bremsung bestehen. Das heißt, daß zumindest an den einzelnen Vorderrädern eine Bremsbetätigung ohne Zutun des Fahrers möglich sein muß. Diese Bedingung ist zum Beispiel bei Fahrzeugen mit Vorderachsantrieb und Antriebsschlupfregelung gegeben. Kleine Modifikationen in der Ventilanordnung ermöglichen dann das aktive Einbremsen in jedes der Räder. Aber auch Fahrzeuge, die ein System zur Giermomentenregelung mittels Bremseneingriffs aufweisen, sind zur aktiven Bremsung ausgestattet, i. d. R. individuell für jedes Rad. Antiblockiersysteme hingegen sind normalerweise auf das Bremspedal angewiesen, um Bremsdruck aufbauen zu können. Diese Systeme können beispielsweise mit einem aktiven Bremskraftverstärker ausgestattet werden oder mit einer selbstansaugenden Pumpe mit Verbindung zum Bremsflüssigkeitsbehälter und Sperrventil in der Bremsleitung. Auch mag es sich empfehlen, eine radindividuelle Ansteuerung der Hinterachsbremsen ggf. durch zusätzliche Ventile sicherzustellen.

#### Patentansprüche

1. Verfahren zur Erhöhung der seitlichen Kippstabilität eines mindestens zweiachsigen und mindestens zweispurigen Fahrzeuges, bei dem beim Überschreiten eines ersten Schwellenwertes einer mit der Fahrzeugquerbeschleunigung

gung korrelierenden Größe Maßnahmen zur Kippverhinderung eingeleitet werden, wobei der Schwellenwert zumindest bei Fahrtantritt den niedrigsten Wert darstellt, bei welchem bei zulässiger Fahrzeugbeladung jeglicher Art eine Kippgefahr auftritt.

2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet daß die korrelierende Größe die Querschleunigung an einer Stelle ist, die ungefähr dem Ort des Fahrzeugschwerpunktes bei unbeladenem Fahrzeug entspricht. 5
3. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet daß die korrelierende Größe eine Funktion aus der Fahrzeugquerbeschleunigung und deren zeitlicher Ableitung ist.
4. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet daß bei Unterschreitung des ersten Schwellenwertes oder eines zweiten, niedrigeren Schwellenwertes derselben physikalischen Größe die stabilisierenden Maßnahmen abgebrochen werden. 10
5. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet daß während der Fahrt durch Beobachtung der Reaktion des Fahrzeugs auf Geschwindigkeitsänderungen eine Abschätzung erfolgt mit der Maßgabe, den ersten Schwellenwert und/oder den zweiten Schwellenwert der Schwerpunktshöhe des Fahrzeugs entsprechend anzupassen.
6. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet daß die Fahrzeugquerbeschleunigung ausschließlich aus den Radsensorsignalen ermittelt wird. 15
7. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet daß die Fahrzeugquerbeschleunigung aus einem Lenkwinkelsignal und Radsensorsignalen ermittelt wird.
8. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Maßnahme zur Kippverhinderung eine Bremsbetätigung an der vorderen Achse beinhaltet. 20
9. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche für ein Fahrzeug mit einer aktiven Fahrzeugaufhängung, dadurch gekennzeichnet daß die Maßnahme zur Kippverhinderung einen Eingriff in die Fahrzeugaufhängung beinhaltet.
10. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche für ein Fahrzeug mit einer Einrichtung zur Vermeidung exzessiven Untersteuerns, dadurch gekennzeichnet daß die Maßnahme zur Kippverhinderung Vorrang vor einer Maßnahme zur Vermeidung exzessiven Untersteuerns hat. 25

---

Hierzu 1 Seite(n) Zeichnungen

---

30

35

40

45

50

55

60

65

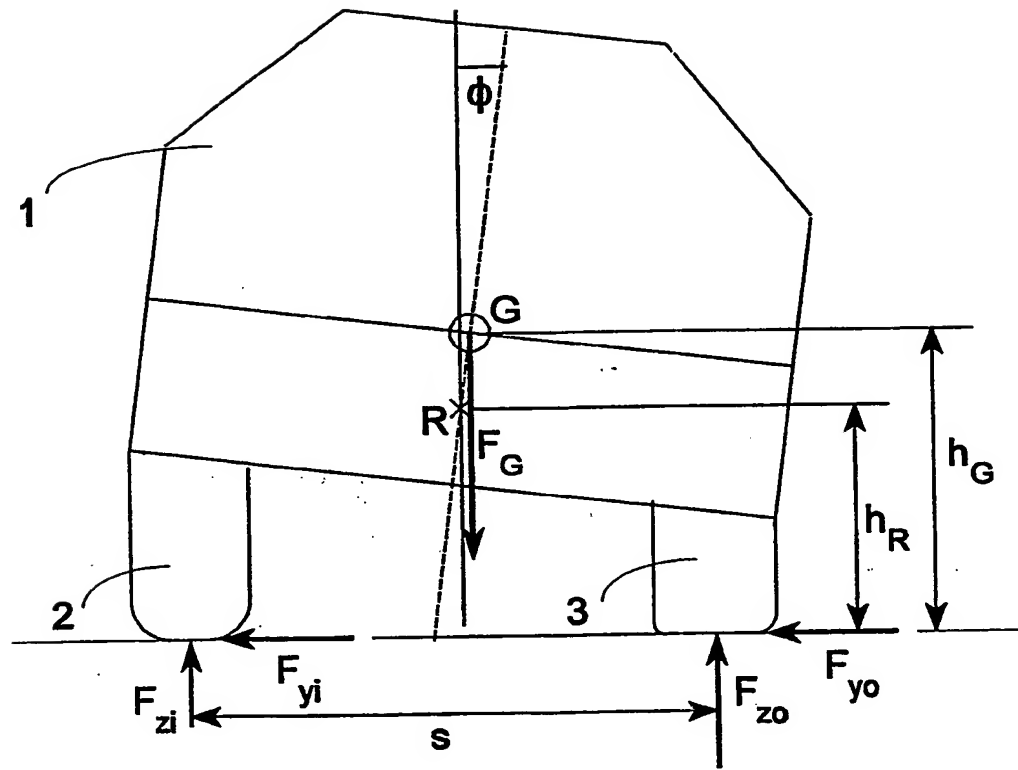


Fig. 1